### APPENDIX A

### <u>JP-3-63463 U</u>

This document discloses impact energy absorbing member (17) of a meandering form which is mounted on mounting portion (16a) of bracket (16) and which is plastically elongated by a forward movement of the mounting portion (16a) upon collision of a vehicle (See Figs. 1 and 7-12)

⑱日本国特許庁(JP)

①実用新案出顧公開

<sup>®</sup> 公開実用新案公報(U) 平3-63463

®Int. Cl. ¹

識別記号

庁内整理番号

@公開 平成3年(1991)6月20日

B 62 D 1/19

9034-3D

審査請求 未請求 請求項の数 5 (全 頁)

❷考案の名称 エネルギー吸収式ステアリングコラム

> 到美 願 平1-123483

多出 願 平1(1989)10月20日

四考 案 義 行 大阪府大阪市中央区南船場3丁目5番8号 光洋精工株式 会社内

何考 宴 者 岩 並 大阪府大阪市中央区南船場3丁目5番8号 光洋精工株式 宏

会社内

四考 案 者 博 溉 大阪府大阪市中央区南船場3丁目5番8号 光洋精工株式 会社内

勿出 顯 人 光洋精工株式会社 大阪府大阪市中央区南船坞3丁目5番8号

190代 理 人 弁理士 岸本 瑛之助 外3名

#### 明細書

- 1. 考案の名称
  - エネルギ吸収式ステアリングコラム
- 2. 実用新案登録請求の範囲
- (2) 前記第1のエネルギ吸収部材が、前記前部 チュープおよび後部チューブのはめ合わせ部分 と、このはめ合わせ部分の両部材間に圧入嵌合

された複数の転動部材とで構成されている請求項(1) に記載のエネルギ吸収式ステアリングコラム。

(3) 前記第2のエネルギ吸収部材が、後部チュ ープに固定されステアリングホイール側に開放 されたボルト挿通用長穴を有する支持部材と、 ポルトと、前記支持部材が取付けられる車体の 固定部分との間に塑性変形部材を介装するのに 前記支持部材を車体の固定部分に取付けるポル トの締めつけ軸力を受け持ち、前記支持部材の 長穴および塑性変形部材の長穴部内に介在せら れる環座と、前記支持部材のステアリングギャ 側の端部に一端が固定されるとともに他端がス テアリングホイール側に配置され、両端間には 両側に蛇行して連続する複数の屈曲部を備えた 変形柱部分が形成され、かつポルトの前記環座 で制限されるまでの締めつけ軸力に対して弾性 的に変形されるようになされた商曲凸部からな る飽和ばね特性部を有する塑性変形部材とで構 成されている請求項(1) に記載のエネルギ吸収

式ステアリングコラム。

- (4) 前記第1のエネルギ吸収部材が、予めコラムチューブを圧縮させ転動部材により前部チューブと後部チューブとのはめ合わせ部分を塑性変形させて、初期の衝撃荷重を低く設定してある請求項(2) に記載のエネルギ吸収式ステアリングコラム。
- (5) 前記第2のエネルギ吸収部材の塑性変形部材が、その一端側に長穴が形成され、該長穴に挿通されるピンを介して前記支持部材に支持されている請求項(3) に記載のエネルギ吸収式ステアリングコラム。
- 3. 考案の詳細な説明

産業上の利用分野

この考案は、エネルギ吸収式ステアリングコラム、さらに詳しくは、車両の衝突時に運転者がステアリングホイール(ハンドル)に衝突したときの衝撃エネルギを吸収して運転者を保護するようになっているステアリングコラムに関する。

#### 従来の技術および考案の課題

従来、この種のエネルギ吸収式ステアリングコラムとして、コラムチューブを構成するの分にでするとアッパチューブのはめ合わせ部分に複数のエネルギ吸収用網球が圧入され、アラムをサーフで収縮するときに網球がチューブのはシープが分を塑性変形させることにより衝撃エネルギを吸収するもの(特公昭46-35527号参照)が知られている。

この従来のステアリングコラムの場合、アッパチューブの移動ストロークと荷重の関係に示さい、第13図(a)につって荷重特性)は、第13図(a)について、ストローク全体にわればしばいて、ストロークを体にかれて、のため、エネルギ吸収能力が小さくなる。 と、エネルギ吸収能力が小さくなる。

また、コラムチューブのアッパーチューブを 単体の固定部に固定するに際し、アッパーチュ ーブと車体の固定部とを、両側に蛇行して連続 する複数の屈曲部を備えた変形柱部分を有する エネルギ吸収部材を介して固定することにより 衝撃エネルギを吸収するもの(特公昭59-4 6827号参照)も知られている。

しかしながら、この場合、アッパーチューブの移動ストロークと荷重の関係(ストローク荷 ・ 特性)は、第13図(b)に示すように、ストロークが大きくなるにつれて荷重が徐々に上昇 するが、大きなエネルギ吸収能力は得られない。

この考案の目的は、上記の問題を解決したエネルギ吸収式ステアリングコラムを提供することにある。

### 課題を解決するための手段

作 用

第 1 のエネルギ吸収部材と第 2 のエネルギ吸収部材を有するので、大きなエネルギ吸収能力

が得られるとともに、後部チューブの移動の初 期に大きな荷重が作用することがない。

#### 実 施 例

以下、図面を参照して、この考案の1実施例を説明する。なお、以下の説明において、第1 図の左側を前、右側を後とし、同図の下側を左、上側を右とし、同図の紙面表側を上、裏側を下とする。

第 1 図は、エネルギ吸収式ステアリングコラムのステアリングシャフト(1) とこれを回転支持するコラムチューブ(2) の部分を示す。

ステアリングシャフト(1)は、後部のアッパシャフト(3)、前部のロアシャフト(4)およびこれらを連結する中空状の中間シャフト(5)の後にり構成されている。中間シャフト(5)の後端部の両側が平行になるように取除かれた形状の偏平部(5b)となっている。中間シャフト(5)の円形部(5a)の後端部にアッパシャフト(3)の前端部がはめ入れられて溶接などの適宜な手段によ

り固定されており、これにより、アッパシャフ ト(3) と中間シャフト(5) が一体化されている。 ロアシャフト(4) の前端寄りの部分に横断面が 円形の円形部(4a)が形成され、前端部にはセレ - ション(6) が形成されている。ロアシャフト (4) の 円 形 部 (4a)より後 側 の 部 分 が 中 間 シャフ ト(5) の偏平部(5b)に対応する偏平部(4b)とな っており、その後側の部分が中間シャフト(5) の偏平部(5b)に挿入されている。これらの偏平 部 (4b)(5b)は、横断面が非円形であるから、相 耳に回転することはない。第4図および第6図 に詳細に示すように、中間シャフト(5)の偏平 部(5 b)に 挿 入 さ れ た ロ ア シャ フ ト(4) の 偏 平 部 (4b)の外周面のたとえば2箇所に環状みぞ(7) が形成され、これに対応する中間シャフト(5) の 偏 平 部 (5b)に 複 数 の 穴 (8) が 形 成 さ れ て い る 。 中間 シャフト(5) の 僖 平 部(5b)に ロアシャフト (4)の偏平部(4b)を挿入したのちにこれらの穴 (8) と み ぞ(7) に た と え ば ポ リ ア セ タ ー ル 樹 脂 な ど の 合 成 樹 脂 を 注 入 し て 射 出 成 型 す る こ と に

より剪断ピン(9) が形成され、これにより、ロアシャフト(4) と中間シャフト(5) が一体化されている。

コラムチュープ(2) は後部のアッパチューブ (後部チュープ) (10)と前部のロアチュープ (前部チューブ) (11)とがはめ合わされて、全 体として伸縮ができるようになっているもので ある。アッパチュープ(10)の前側の大部分は大 径部(10a)、後部は小径部(10b)となっている。 アッパチュープ (10)の大径部 (10a) の内径はロー アチューブ(11)の外径より大きく、ロアチュー ブ(11)の後部の外側に、アッパチューブ(10)の 大径部(10a)の前部が後に詳述する第1のエネ ルギ吸収部材(A) を介してはめ合わされている。 第2図に詳細に示すように、ロアチューブ(11) の前端部外周面に略し形の前部支持プラケット (13)が固定されており、その左右両側の板状の 取付座(13a) の部分が車体の固定部分(14)にポ ルト(15)によって固定されている。第7図~第 10図に詳細に示すように、アッパチューブ(1

0)の大径部 (10a) の中間部外周面に略 U形の後部支持プラケット (支持部材) (16)が固定されており、その両側の板状の取付座 (16a) の部分が、アッパチューブ (10)が前向きの衝撃力が作用したときに前方に移動しうるように、後に詳述する第 2 のエネルギ吸収部材 (B) を介して車体の固定部分 (18)に取付けられている。

に等分する複数箇所たとえば3箇所が切り起こ されて、内側に突出した突起(21)が形成されて おり、これらの突起(21)の後側のアッパチュー ブ (10)後端部に後部軸受 (20)の外輪 (20a) が圧 入され、アッパチューブ(10)の後端をかしめる ことによって固定されている。そして、この軸 受(20)の内輪(20b) がステアリングシャフト(1 ) のアッパシャフト(3) の中間部に挿入され、 その前後両側のアッパシャフト(3) の部分には め止められた 2 個の止め輪 (22)とこれらの止め 輪 (22)との間にはめられたスペーサ (23)および 平座金(41)とによって軸方向に移動しないよう に固定されている。図示は省略したが、ステア リングシャフト(1) のロアシャフト(4) の前端 部はステアリングギヤに連結され、アッパシャ フト (3) の後端部にはステアリングホイールが 取付けられている。

第4図~第6図に詳細に示すように、コラムチューブ(2)のロアチューブ(11)とアッパチューブ(10)の大径部(10a)のはめ合わせ部分に、

37

薄肉円筒状のスリーブ (24)が隙間をあけて挿入されている。スリーブ (24)の前部の2つの円周上にそれを数の鋼球収容の2つの円周上にそれぞれ複数の鋼球収容された鋼球 (転動部材) (12)がロアチューブ (11)とアッパチューブ (10)の大径部 (10a) の間に圧入されており、このはめ合わせ部分と、鋼球(12)とにより第1のエネルギ吸収部材 (A) が構成されている。なお、第5図に示すように、スリーブ (24)の前部では下部の鋼球 (12)の数が多くなっている。

第7図~第10図に詳細に示すように、後部支持プラケット(16)の両側の取付座(16a)の後部に後端まで達する前後に長い切欠き(ボルト挿通用長穴)(26)が形成され、取付座(16a)の上面に蛇行リング状の塑性変形部材(17)が配置されている。塑性変形部材(17)の前端部(17a)は取付座(16a)の前部上面に溶接により固定され、塑性変形部材(17)の後端部(17b)は切欠き

(26)の後部上方を跨いでいる。取付座(16a)の 後部に、取付座(16a)と塑性変形部材(17)を上 下から挟むように断面コ字状のクリップ(27)が はめられている。クリップ(27)の上板(27a)と 下板 (27b) の間であって塑性変形部材 (17)の後 端部 (17b) より前側の切欠き (26)内に、長円状 の環座(28)がはめられている。クリップ(27)の 上板 (27a) の左右両側緑部に下向きに変形させ られたかしめ (29)が 形成され、 塑性変 形部材(1 7)の最も後側の内向きの凹部(30)にこれらのか しめ(29)がはまることにより、クリップ(27)が 固定されている。クリップ(27)の上板(27a) お よび下板 (27b) には環座 (28)の穴と合致する穴 (31)が形成され、これらの穴(31)の周線部によ り環座(28)が挟まれて、脱落が防止されている。 後部支持プラケット(16)は、取付座(16a)の切 欠き(26)の部分においてクリップ(27)の穴(31) と環座(28)の穴に下からポルト(32)を通し、こ のポルト (32)を車体の固定部分(18)にねじ込む ことにより、固定されている。上記支持プラケ

ット (16)、塑性変形部材 (17)、環座 (28)および ポルト (32)とで第 2 のエネルギ吸収部材 (B) が 構成されている。

すなわち、アッパチューブ(10)および後部支 持プラケット(16)に前向きの衝撃力が作用する



と、取付座(16a)の切欠き(26)の後端が開口し ているため、第11図に示すように、取付座(I 6a) は車体の固定部分(18)とポルト(32)の間か ら外れて、前方に移動する。そして、第12図 に示すように、アッパチューブ (10)の前端が前 部支持プラケット(13)に当たるストローク端に おいてアッパチューブ(10)は停止する。このと き、塑性変形部材(17)、クリップ(27)および環 座 (28)の後部は閉じているため、これらはポル ト (32)から外れることはなく、塑性変形部材(1 7)の前端部(17a)が取付座(16a)によって前方 に引張られることによりこれがのび、これによ って衝撃エネルギが吸収される。このときの第 2のエネルギ吸収部材(B) によるストロークー 荷重特性は、第13図(b)のようになる。また、 ロアチューブ(11)に対してアッパチューブ(10) が前方に移動することにより、これらの間に圧 入されている鋼球 (12)が両者のはめ合わせ部分 を塑性変形させ、これにより衝撃エネルギが吸 収される。このときの第1のエルギ吸収部材(A

)によるストロークー荷重特性は、第13図(a)のようになる。したがって、第1のエネルギ吸収部材(A)と第2のエネルギ吸収部材(B)による全体のストロークー荷重特性は、第13図(c)の実線に示すように、同図(a)と(b)の荷重を加え合わせたものになり、鋼球(12)による荷重をあまり大きくしなくても、大きなエネルギ吸収能力が得られ、アッパチューブ(10)の移動の初期に大きな荷重が作用することがない。

な長さまで圧縮し、再び第1凶の正規の長さに 戻す。このようにコラムチューブ(2) を圧縮す ることにより、鋼球(12)がロアチューブ(11)と アッパチューブ (10)のはめ合わせ部分を塑性変 形させるため、圧縮したストロークの部分だけ 鋼球(12)の圧入荷重が小さくなることになる。 このため、正規の長さに戻したのちの鋼球(12) によるストローク - 荷重特性は、第13図(c) の1点鎖線で示すように、予め圧縮させたスト ロークに対応する部分の荷重が小さくなったも のになる。したがって、この荷重と第13図(b ) に示すエネルギ吸収部材(17)による荷重とを 加え合わせた全体のストロークー荷重特性は、 第13図(c)の2点鎖線で示すようになり、ス トローク前半の荷重のピーク値が小さくなる。 また、第14図(a) および(b) に示すように、 第2のエネルギ吸収部材(B) の塑性変形部材(1 7)の前端部(17a) に長穴(17c) を設けるととも に、これと対応する取付座(18a) に穴(16b) を 設け、これら長穴(17c)と穴(16b)とにピン(1

7d)を挿通させ、ピン (17d)を取付座 (16a) に溶接し、塑性変形部材 (17)を取付座 (16a) に固定してもよい。この場合、長穴 (17c) のストローク分だけ第2のエネルギ吸収部材 (B) の衝撃吸収が遅れるので、第15図の実線に示すすにストロークー荷重特性において、初期のずらは塑性変形部材 (17)と取付部 (16a) とのすべり荷重のみとなり初期のピーク荷重を低減することができる。

#### 考案の効果

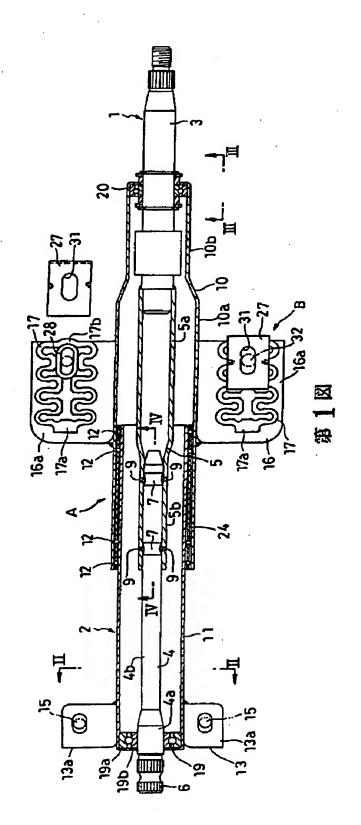
この考案のエネルギ吸収式ステアリングコラムによれば、上述のように、大きなエネルギ吸収能力が得られ、しかも後部チューブの移動の初期に大きな荷重が作用することがない。

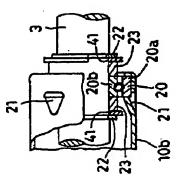
### 4. 図面の簡単な説明

第1図はこの考案の1実施例を示す衝撃吸収 式ステアリングコラムの部分切欠き平面図、第 2図は第1図Ⅱ-Ⅱ線の拡大断面図、第3図は 第1図Ⅲ-Ⅲ線の部分切欠き矢視図、第4図は 第1図Ⅳ-Ⅳ線の拡大断面図、第5図は第4図

V - V線の断面図、第6図は第4図VI - VI線の 断面図、第7図は第1図の一部を拡大して示す 平面図、第8図は第7図四-四線の断面図、第 9 図は第7 図 IX - IX 線の断面図、第1 0 図は第 7 図 X - X 線の断面図、第11 図はコラムチュ - ブが少し圧縮された状態を示す第1図相当の 図面、第12図はコラムチューブが最大限圧縮 された状態を示す第1図相当の図面、第13図 (a) 、(b) 、(c) はそれぞれアッパチューブの 移動ストロークと荷重との関係の1例を示すグ ラフ、第14図(a) は他の実施例を示す第2の エネルギ吸収部材の部分の平面図、第14図(b ) は第14図(a) XIV-XIV線の断面図、第1 5 図は他の実施例のアッパチューブの移動スト ロークと荷重との関係を示すグラフである。 (2) … コラムチューブ、(16)…アッパチュー プ(後部チューブ)、(11)…ロアチューブ(前 部チューブ)、(12)…鋼球(転動部材)、(14) (18)…車体の固定部分、(16)…支持ブラケット (支持部材)、(17)··· 塑性変形部材、(17c) ···

長穴、(17d) … ピン、(26) … 切欠き (ボルト挿通用長穴)、(28) … 環座、(32) … ボルト。以 上実用新案登録出願人光 洋 精 工 株 式 会 社代 理 人 岸本 瑛之助(外3名)



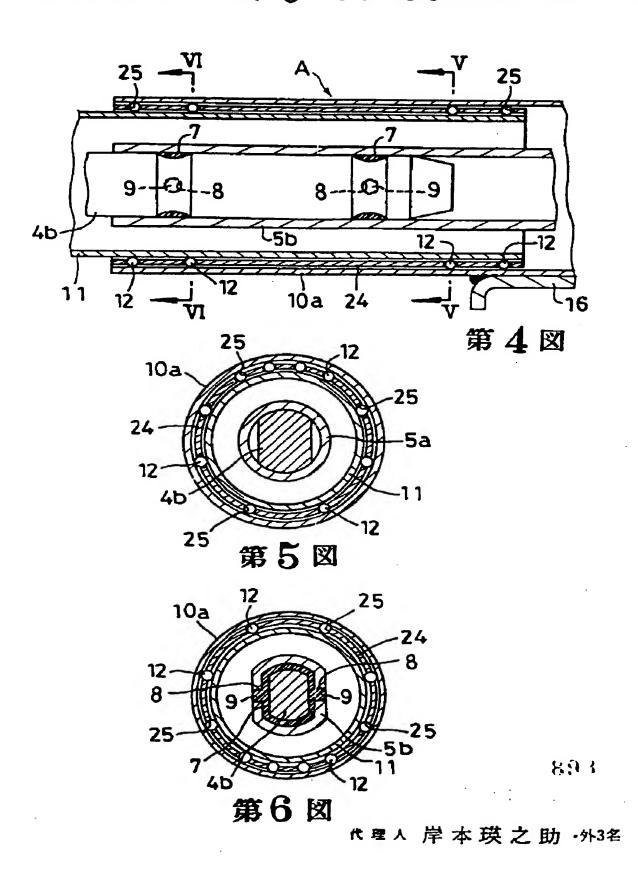


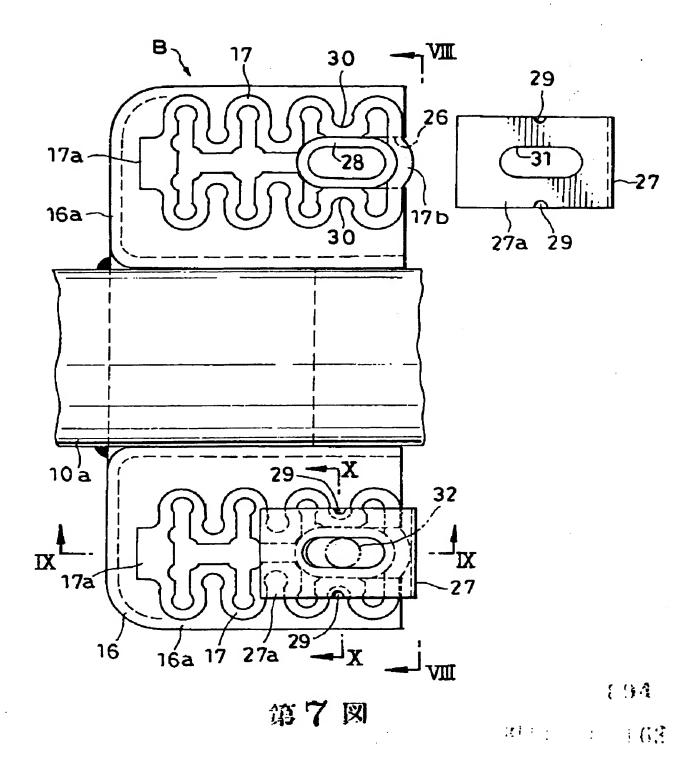
第38図

第22図

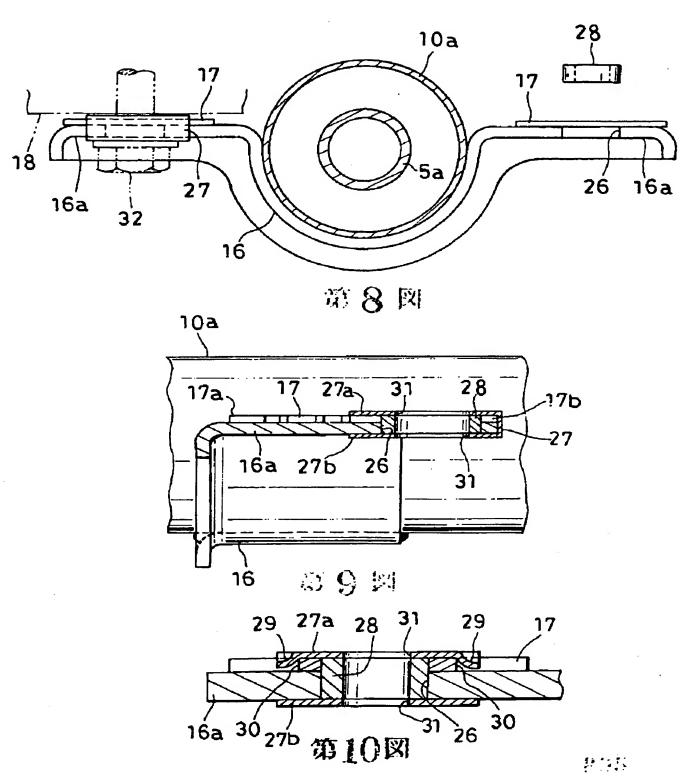
表問3 - 63463

REA 原水玻之間 · M3名

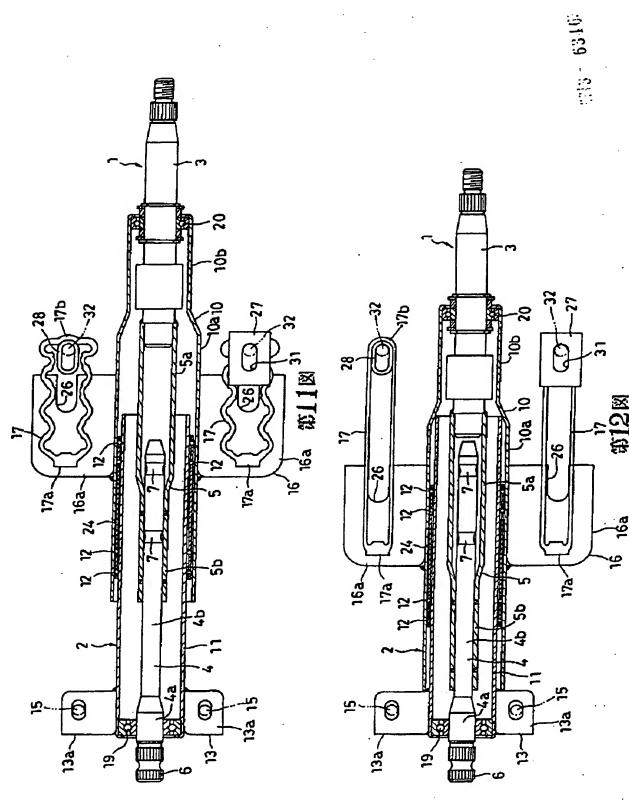


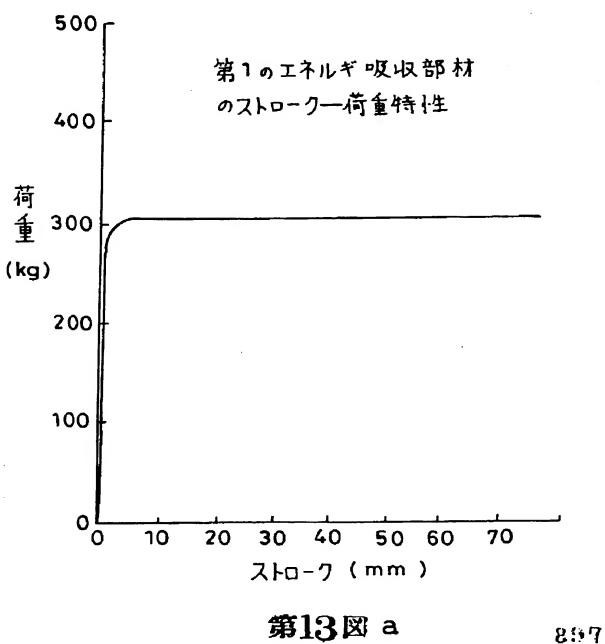


主用厂岸本联之助·9/88



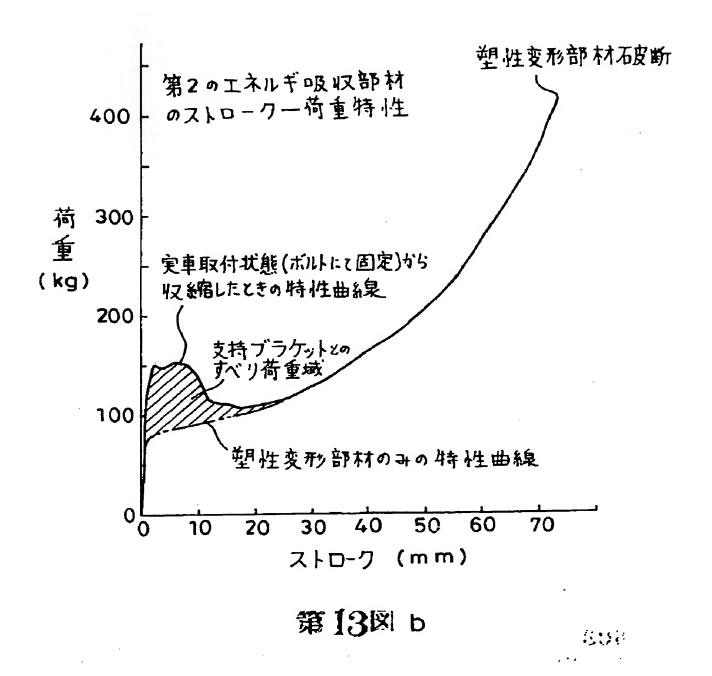
代理人岸亭以之助 外沿



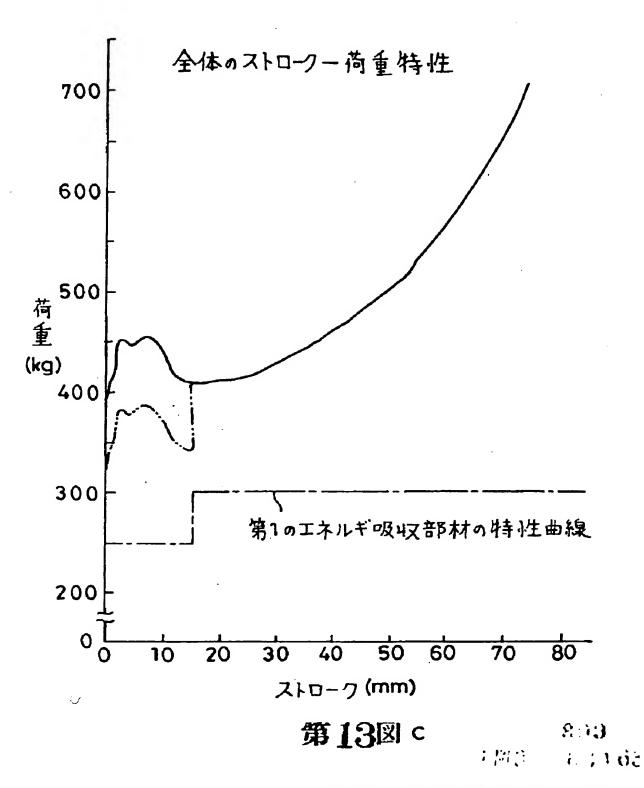


**拉图 5** 次图 5

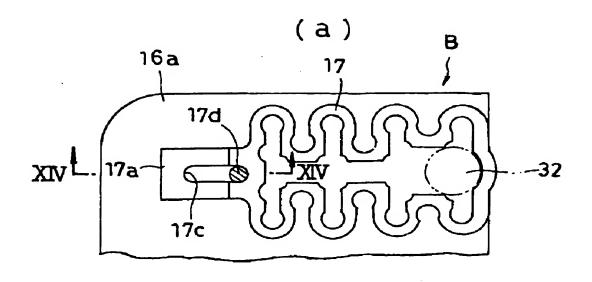
代理人 岸本瑛之助 ·外3气

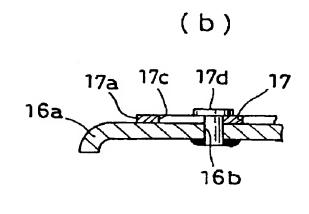


代理人岸本瑛之助外名



代理人 岸 本 瑛 之 助·约3名





第14四

